(19)

KOREAN INTELLECTUAL PROPERTY OFFICE

KOREAN PATENT ABSTRACTS

(11)Publication number:

1020010099626 A

(43) Date of publication of application:

09.11.2001

(21)Application number: 1020017002196

(71)Applicant:

SHELL INTERNATIONAL RESEARCH MAATSCHAPPIJ

(22)Date of filing:

20.02.2001

(72)Inventor:

BABA YOSHIHARU HANYUDA KIYOSHI

(51)Int. CI

(30)Priority:

C10M 141/10

10.09.1998 1

(54) LUBRICATING OIL COMPOSITION USEFUL IN HYDRAULIC FLUIDS

(57) Abstract:

A lubricating oil composition comprising (I) 100 pbw of a base oil, (II) an antiwear agent comprising (i) from 0.05 to 10 pbw of a phosphorothionate and from 0.01 to 1.0 pbw of an amine salt of phosphorus compound and/or (ii) from 0.05 to 10 pbw of a dithiophosphate, and (III) a rust preventing agent comprising from 0.01 to 1.0 pbw of an amide obtained by reacting a polyalkylene polyamine and a carboxylic acid having from 4 to 30 carbon atoms, and the use of such lubricating composition.

copyright KIPO & amp; WIPO 2007

Legal Status

Date of request for an examination (20040811)

Notification date of refusal decision (0000000)

Final disposal of an application (registration)

Date of final disposal of an application (20060629)

Patent registration number (1006255580000)

Date of registration (20060912)

Number of opposition against the grant of a patent ()

Date of opposition against the grant of a patent (00000000)

Number of trial against decision to refuse ()

Date of requesting trial against decision to refuse ()

Date of extinction of right ()

공개특허공보 제10 - 2001 - 0099626호(2001.11.09.) 1부.

· 특2001-0099626

(19) 대한민국특허청(KR) (12) 공개특허공보(A)

(51) Int. CI. COM 141/10

(11) 공개번호

특2001-0099626

(43) 공개일자

2001년11월09일

(21) 출원번호

(22) 출원일자 배영무제중이다 2001년02월20일 2001년02월20일

번역문제출일자 (86) 국제출원번호

(86) 국제출원번호 ((86) 국제출원출원일자

PCT/EP1999/06094 1999년08월18일

10-2001-7002196

(87) 국제공개번호 (87) 국제공개일자 WO 2000/11122 2000년03월02일

(81) 지정국

국내특허 : 아랍예미리트 알바니아 아르메니아 오스트리아 오스트레일리아 아제르바이잔 보스니아-헤르체교비나 바베이도스 불가리아 브라질 벨라루스 캐나다 스위스 중국 쿠바 체코 독일 민마크 에스토니아스페인 핀랜드 영국 그레나다 그루지야 가나 감비아 크로아티아 형가리 안도네시아 이스라엘 인도 아이슬란드 일본 케냐 키르기즈 북한 대한민국 카자흐스탄 세인트루시아 스리랑카 라이베리아 레소토 리투아니아 폭생부르크 라트비이 몰도바 마다가스카르 마케도니아 당고 말라위 멕시코 노르웨이 뉴질랜드 폴란드 포르투칼 투마니아 검시아 수단 스웨덴 실가포르 슬로베니아 슬로바키아 시에라리온 타지키스탄 투르크메니스탄 터어키 트리니다드토바고 우크라이나 우간다미국 우즈베키스탄 배트남 유고슬라비아 남아프리카 점바브웨 코스타리카 도미니카연방 사용세10억특허: 가나 감비아 케냐 레소토 말라위수단 시에라리온 스와질랜드 우간다 집바브웨

EA 유라시아목허 : 아르메니아 아제르바이잔 벨라루스 키르기즈 카자흐 스탄 몰도바 러시아 타지키스탄 루르크메니스탄

FP 유럽특허 : 오스트리아 벨기에 스위스 사이프라스 독일 덴마크 스페인 핀랜드 프랑스 영국 그리스 아일랜드 이탈리아 룩셈부르크 모나코 네덜란드 포르투칼 스웨덴

OA OAPI특허 : 부르키나파소 베넹 중앙아프리카 콩고 코트디브와르 카 메룬 기봉 기네 말리 모리타니 니제르 세네갈 차도 토고 기네비쏘

(30) 우선권주장

98-234758 1998년08월20일 일본(JP)

98307320.6 1998년09월10일 단(단)

(71) 출원인

(72) 발명자

쉘 인터내셔날 리서치 마치피츠 비 보이.

지스트라텐 알베르터스 빌헬머

스 요안느

내달란드 엔엪-2596 에이치알 더 헤어그 카렐 반 빌란드콜란 30

460-66

바바요시하루 임본243-03가니가와깽아이 교군아이까와쵸니까쯔4052-2

하뉴다키요시

일본135도교도미나또꾸다이바2-3-2다이바프론티어빌딩

(74) 대리인

특허법인코리아나

심시청구 : 없음

(54) 작동액에 유용한 윤활유 조성물

ឧ

본 발명은 (I) 기재 오일 100 pbw. (II) (i) 0.05 내지 10 pbw의 포스포로타오네이트 및 0.01 내지 1.0 pbw의 인 화합물의 아민염 및/또는 (ii) 0.05 내지 10 pbw의 디타오포스페이트를 포함하는 마모방지제. 및 (III) 탄소수 4 내지 30의 키르복실산과 폴리알킠렌 폴리아민을 반응시킴으로써 수득되는 아미드 0.01 내 지 1.0 pbw를 포함하는 녹방지제를 포함하는 윤활유 조성물. 및 상기 윤활 조성물의 용도를 개시한다.

명세서

본 발명은 회분의 함량이 작거나 회분이 없는 윤활유 조성을 갖는 윤활유 조성물, 더 구체적으로는 회분

합량이 가능한 한 작게 감소되고, 고온의 가혹한 조건 하에서 열 산화 안정성이 탁월하며, 여러 액압 장치 에 대한 윤활성이 탁월하고. 심지어 수 내용물 또는 과염기성 알칼리 토금속 참가제를 포함하는 윤활유. 예름 들어 엔진 오잁이 혼입된 경우에도 슬러지를 생성하지 않는 마모방지형 윤활유 조성물에 관한 것이다.

액압 장치는 소형화되고 고속 및 고압에서 사용되므로, 오일은 증래의 50 내지 70で의 온도 범위 대신 100 ℃ 이상의 고온에서 사용된다. 따라서, 종래의 오일은 열 산화 안정성이 충분하지 못하며, 고압 및 고온 에서 오일의 열화로 인하여 슬러지가 형성되고, 유압 펌프에 대한 윤활 성능이 열화되며, 유압 실린더의 용인 및 로드 사이에 마찰이 커지게 되어 봉인의 빠른 열화 및 비정상적인 진동이 생기는 문제점이 수반된 다

반면, 마모방지재로서 아연 디알칼디티오포스페이트를 포함하는 증래의 윤활유는 주로 강으로 구성된 손라 이당재를 사용하는 날개 (vane) 펌프 상에서 우수한 마모방지 성능을 나타낸다. 그러나, 아연 디알칼디티 오포스페이트는 여러 구리 합금 및 강으로 구성된 솔라이당재를 사용하는 피스론 펌프 상에서 구리 합금의 마모를 촉진하는 경향이 있다. 따라서 미국의 데니슨 표준 (Denison Standard)은 아연 디알칼디티오포스 페이트형 마모방지 작동유를 피스톤 펌프에 사용할 경우 작동 조건을 낮춤 것을 권고하고 있다.

액압 장치는 진보되고 정밀하기 때문에, 3 내지 10 마이크로마터의 극히 작은 기공 직경을 가지는 필터가 장치에 사용된다. 따라서, 작동유는 우수한 여과성을 가질것이 요구된다. 그러나, 종래의 오일은, 작동 유예 포함된 참가제와 반응하는 엔진 오일과 같은 알칼리 토금속 함유 윤활유 또는 수 내용물의 포함에 의 해 슬러지가 형성되기 때문에 초기 단계에서 필터를 막아버리는 경향이 있다. 따라서, 모든 문제점을 해 경할 수 있는 윤활유 조성물의 개발이 요구된다.

아연 디알担디티오포스페이트를 전혀 함유하지 않는 유압조작용의 비-아연형 마모방지 오일이 공자되어 있으며, 특히 영국 목허 제1.415,964호에 기재된 트리크레실 포스페이트 또는 트리아릴 포스포로티오네이트 를 산성 인산 예스테르 아민영 또는 트리아릴 포스페이트와 배합한 마모방지 조성물이 공지되어 있다.

그러나, 상기 유압조작용의 종래의 비-아연형 마모방지 오일 조성물은 유압 실린더의 봉인과 로드 사이의 마참이 크고, 배합물에 사용된 녹 방지제로 인하여 내마모성이 불충분해지며, 소량의 알칼리 토금속염의 포함에 의해 여과성이 극히 열화된다는 문제점을 수반한다.

상기 문제점 외에도, 최근의 환경 보호 및 독성의 관점에서 아연 디알킬디티오포스페이트를 포함하는 아연 화합물을 사용하는 문제점이 증가하고 있다.

본 발명의 목적은 이연과 같은 회분의 함량을 가능한한 작계 감소시키고, 열 산화 안정성, 윤활성, 방수성 및 여과성이 탁월한 윤활유 조성물을 제공하는 것이다.

중래의 오일과 결부된 문제점을 해결하기 위하여 본 발명자들이 연구한 결과, 상기 문제가 특정 마모방지 제 및 특정 녹방지제의 배합에 의해 완전히 해결된다는 것을 알아내었다.

본 발명은 하기를 함유하는 윤활유 조성물에 관한 것이다:

- (1) 윤활유의 기재 오일 100 중량부:
- (니) 마모방지제로서.
 - (i) (a) 하기 화학식 1:

화학식 1

S=P(-0-R1)3

(식 중, R¹은 탄소수 1 내지 30의 알킬 및/또는 아릴기를 나타냄)

로 표시되는 포스포로티오네이트 0.05 내지 10 중량부, 및 (b) 하기 화학식 2a:

회학적 28

X=P(-XR2)2XH

(식 중. X는 황 원자 및/또는 산소 원자를 나타내고: R^2 는 탄소수 2 내지 30의 알킬 및/또는 아릴가를 나타냄)

로 표시되는 인 화합물의 이민 염 0.01 내지 1.0 중량부, 및/또는

(ii) 하기 화학식 3a:

화학식 3a

S=P(-0-R⁶)₂(-S-A')

(식 중, R⁸은 탄소수 1 내지 30의 알킬 및/또는 아릴기를 나타내고, A^{*}은 임의로 하나 이상의 산소 원자를 추기로 포함하는 단화수소를 나타냄)

로 표시되는 디티오포스페이트 0.05 내지 10 중량부:

(!!!) 녹 방지제로서.

17-2

(a) 하기 화학식 4a:

화학식 42

 $R^{11}(R^{12}) - N(R^{10} - NR^{13})$ H

(식 중. B^{10} 은 탄소수 1 내지 10의 알묄렌기를 나타내고: B^{11} . B^{12} 및 B^{13} 은 각각 독립적으로 수소 원자, 탄소수 1 내지 30의 알킬기 및/또는 탄소수 1 내지 30의 히드폭시알킬기를 나타내고: B^{11} 은 1 내지 10의 정수임)

로 표시되는 폴리알칼렌 폴리아민, 및 (b) 탄소수 4 내지 30의 카르복실산을 반용시킴으로서 수득되는 풀 리알칼렌 폴리아마드 0.01 내지 1.0 중량부.

또한, 본 발명은 본 발명에 따른 윤활 조성물의 유압조작, 기어, 터빈 및/또는 베어링에서의 용도에 관한 것이다.

본 발명의 기술적 구성을 이하에 기재한다. 본 발명의 윤광유 조성물을 구성하는 기재 오일 성분은. 상기성분이 석유 기재 오일 및/또는 합성 단화수소 기재 오일을 포함할 경우, 특별히 제한되지는 않는다. 상기 성분은 바람직하게는 2 내지 680 m^2/s (40°C), 바람직하게는 5 내지 320 m^2/s (40°C), 특히 바람직하게는 8 내지 220 m^2/s (40°C)의 동점도, 0 내지 1%, 바람직하게는 0 내지 0.3%의 총 황 함량 (중량%), 0 내지 100 ppm, 바람직하게는 0 내지 30 ppm의 총 질소 함량 (중량%), 및 80 내지 130°C, 바람직하게는 100 내지 125°C의 아닐린점 (aniline point)을 나타낸다.

문활유용 석유 기재 오일은 용매 정제 기재 오일. 수소화 정제 기재 오일 및 고도의 수소화 분해 기재 오일의 단독 물질 또는 혼합물이다. 고도의 수소화 분해 기재 오일은. 원료로서 용매 탈확스에 의해 분리한 슬랙 왁스를, 촉매의 존재 하에 가수소분해 (촉매에 의한 크래킹)에 의해 작쇄 따라핀으로부터 분지 따라 핀으로 이성질체화하는 방식에 의해 얻어지며 정도 지수가 130 이상 (대개 145 내지 155)인 윤활유의 기재 오일. 또는 천연 기체 (예를 들어 메탄)의 기체화 공정 (부분 산화)에 의해 얻어지는 원료로서 수소 및 일산화탄소를 Fischer-Tropsch 중합법으로 중합시켜 중직쇄 파라핀을 형성하고. 이어서 상기와 동일한 방식으로 촉매에 의한 크래킹에 의해 이성질체화함으로써 수독되며 점도 지수가 130 이상 (대개 145 내지 155)인 윤활유의 기재 오일이다.

합성 탄화수소 기재 오임은 탄소수 3 내지 15. 바람직하게는 4 내지 12의 직쇄 또는 분지 올레핀 탄화수소 로부터 선택되는 단량체의 단독 중합 (sole polymerization) 또는 공중합에 의해 수득되는 율레핀 율리고 머일 수 있다.

본 발명에 있어서, 석유 기재 오일 및 합성 탄화수소 기재 오일이 단독으로 또는 그의 혼합물로서 배합물 형태로 사용될 수 있다.

포스포로타오네이트는 하기 화학식 1로 표시된다:

[화학식 1]

S=P(-0-A1)3

[상기 식 중. R¹은 탄소수 1 내지 30의 알칼 및/또는 아릴기를 나타내며, 바람직하게는 R¹은 탄소수 1 내지 18의 알킬기 및/또는 탄소수 6 내지 15의 아릴기를 나타내고, 가장 바람직하게는 R¹은 바람직하게는 탄소수 4 내지 18의 직쇄 또는 분지의 포화 알킬기 및/또는 탄소수 6 내지 15의 아릴기를 나타내]. R¹의 예로는, 작쇄 또는 분지 알킬기, 예를 들어 작쇄 또는 분지 부틸기, 직쇄 또는 분지 팬탈기, 직쇄 또는 분지 핵실기, 직쇄 또는 분지 መ릴기, 직쇄 또는 분지 데실기, 직쇄 또는 분지 데실기, 직쇄 또는 분지 데실기, 직쇄 또는 분지 데실기, 직쇄 또는 분지 메달리기, 직쇄 또는 분지 데실기, 직쇄 또는 분지 합타데실기, 직쇄 또는 분지 합타데실기, 직쇄 또는 분지 합타데실기, 직쇄 또는 분지 합타데실기, 및 직쇄 또는 분지 학교에 모든 분지 합타데실기, 의쇄 또는 분지 합타데실기, 및 의쇄 또는 분지 알킬 치환 페닐기, 예를 들어 메릴 기의 매를 들어 메릴 기, 교로필메닐기, 부틸페닐기, 펜틸페닐기, 홈탈페닐기, 모를페닐기, 노닐메닐기) 및 비페닐기를 들 수 있다.

화합물의 구체예로는 트리부팅 포스포로타오네이트, 트리이소부팅 포스포로타오네이트, 트리-2-에팅핵실 포스포로타오네이트, 트리페닐 포스포로타오네이트, 트리메탈페닐 포스포로타오네이트, 트리에탈페닐 포스 포로타오네이트, 트리프로필페닐 포스포로타오네이트, 트리부틸페닐 포스포로타오네이트, 트리옥탈페닐 포 스포로타오네이트 및 트리노닐페닐 포스포로타오네이트를 들 수 있다.

동일 분자 내에 알킬 및 아릴기 모두가 존재할 수 있다. 또한 트리알킬 포스포로티오네이트 및 트리아릴 포스포로티오네이트의 혼합물이 사용될 수 있다.

화학식 1의 포스포로티오네이트의 첨가랑은 윤활유의 기재 오일 100 중량부 당 0.05 내지 10 중량부. 바람 직하게는 0.05 내지 5 중량부, 이상적으로는 0.1 내지 2 중량부이다. 첨가랑이 0.05 중량부 미만일 경우 에는, 용분한 윤활 성능이 수득될 수 없기 때문에 바람직히지 않다. 상기 양이 10 중량부를 초과하는 경 우에는, 비록 윤활 성능은 충족되더라도, 내부식성, 열산화 안정성 및 가수분해 안정성이 저하되기 때문에 바람직하지 않다.

인 화합물의 아민염은 하기 화학식 2a로 표시되는 인 화합물의 아민 염이다:

[화학식 2a]

X=P(-XR2)2XH

[상기 식 중, X는 황 원자 및/또는 산소 원자콤 나타내고: R²는 탄소수 2 내지 30의 알킬 및/또는 아랍기 를 나타낼).

바람직하게는 인 화합물의 아민염은 하기 화학식 25로 표시된다:

01 01 A)

 $[X=P(-XR^2)_*XH] \cdot [N(R^3R^4R^5)]$

[상기 식 중. X는 항 원자 또는 산소 원자로부터 선택되는 원자이며, 여기서, X로 표시되는 적어도 2 내지 4개의 원자는 산소 원자이며, 다른 것은 항 원자일 수 있고, X 중 하나 또는 둘 이상이 항 원자인 것이 특히 바람직하며: \mathbf{R}^1 는 탄소수 2 내지 30의 알킴기를 나타내고: \mathbf{R}^1 , \mathbf{R}^1 및 \mathbf{R}^5 는 각각 독립적으로 수소 원자, 탄소수 1 내지 30의 알킴기 또는 1 내지 5물의 알킴겐 옥사이드기를 포함하는 기로부터 선택되는 기를 나타내고: 바람직하게는 \mathbf{R}^1 은 탄소수 1 내지 30의 알킬기를 나타내고: 바람직하게는 \mathbf{R}^1 및 \mathbf{R}^5 는 각각 독립적으로 수소 원자, 탄소수 1 내지 30의 알킬기 또는 1 내지 5물의 메틸렌 옥사이드기를 포함하는 기로부터 선택되는 기를 나타내].

목정량의 관련 화합물, 예를 들어 모노알킬 화합물이 존재할 수 있다. 그러나, 화학식 2a 또는 2b에 따른 화합물이 소정량 존재하는 것이 필수적이다. 바람직하게는 인 화합물은 인산 예스테르이다. 상기 화합물 은 하기 방법에 따라 제조될 수 있다. 분자 내에 탄소수 1 내지 30, 바람직하게는 1 내지 18의 알킬기, 및/또는 1 내지 5물의 예탈렌 옥사이드를 포함하는 1차, 2차 또는 3차 지방쪽 아민 화합물을 산성 인산 에 스테르 및/또는 산성 티오포스포르산 예스테르와 반응시키고, 잔류 산성 수소 전체 또는 그의 일부를 중화 시킨다.

상기 지방족 아민 중, 내마모성 및 부식 방지 성능이 우수한 윤활유 조성물의 관점에서, 탄소수 6 내지 24의 알킬아민, 및 1 내지 2을의 예탈렌 옥사이드가 부가된 탄소수 6 내지 24의 알킬아민을 아민 화합물로 사용하는 것이 바람직하다. 산성 인산 예스테르 및/또는 산성 티오포스포르산 예스테르가 분지 알킬기플 포함하는 경우, 중화를 위한 알킬아민은 직쇄 알킬기 또는 분지 알킬기를 포함할 수 있다. 산성 인산 예스테르 및/또는 산성 티오포스포르산 예스테르가 직쇄 알킬기를 포함하는 경우, 기재 오일 중 용해도의 관점에서 중화를 위한 알칼아인이 분지 알킬기를 포함하는 것이 바람직하다.

산성 인산 예스테르 및/또는 산성 타오포스포르산 예스테르의 아민염, 즉 아만의 중화 생성물의 첨가량은 윤활유의 기재 오일 100 중량부 당 0.01 내지 1 중량부, 바람직하게는 0.01 내지 0.2 중량부이다. 상기 첨가량이 0.01 중량부 미만일 경우에는, 충분한 윤활성이 수득될 수 없다. 상기 첨가량이 1 중량부를 초과할 경우, 윤활 성능은 충족되지만, 내부식성, 열 산화 안정성 및 가수분해 안정성은 저하된다. 특히, R²가 직쇄 알킬기일 경우, 첨가량이 0.1 중량부를 초과하면, 일칼리 토금속 염을 포함하는 윤활유의 포함 사 여과성이 극히 열화된다.

디티오포스페이트는 하기 화학식 3a로 표시된다:

[화학식 3a]

S=P(-0-R⁶)₂(-S-A')

(상기 식 중, R⁶은 탄소수 1 내지 30의 알킬 및/또는 아릴기를 나타내고, A'은 하나 이상의 산소 원자를 임의로 더 포함하는 탄화수소기를 나타냄).

바람직하게는, 디티오포스페이트는 하기 화학식 3b로 표시된다:

화학식 3b

S=P(-0-8⁶)₂(-A)

[상기 식 중, R^6 은 탄소수 6 내지 12의 아렇기 또는 탄소수 1 내지 30의 알킬기를 나타내고: A는 하기 식: SR^7 :

S-ር,ዘ_ራር(0) ዐጸ⁸: 또는

S-C'H2"CH[C(0) 08g] CH2C(0) 08g

(식 중. R⁷, R⁸ 및 R⁸는 각각 독립적으로 탄소수 1 내지 30의 알킬기로부터 선택된 기쿨 나타내고: n은 0 내지 10의 정수임)

의 기로부터 독립적으로 선택된 기를 나타내며, 바람직하게는, R^6 , R^7 , R^8 및 R^9 는 각각 독립적으로 탄소수 1 내지 8의 알킬기로부터 선택되는 기를 나타내고: n은 0 내지 10, 바람직하게는 0 내지 6의 청수임].

R⁸. R⁷, R⁸ 및 R⁹로 표시되는 단소수 1 내지 8의 알킬기의 구체에는 에팅기. n-프로필기, 이소프로필기, n-부탈기, 이소부탈기, sec-부탈기, tert-부탈기, 직쇄 또는 분지 펜틸기, 직쇄 또는 분지 벡실기, 직쇄 또는 분지 뻽틸기, 및 직쇄 또는 분지 옥탈기를 포함한다.

화합물의 구체예는 트리알길 디티오포스페이트, 예출 등어 트리프로필 디티오포스페이트, 트리부탈 디티오 포스페이트, 트리펜윌 디티오포스패이트, 트리핵실 디티오포스페이트 및 트리옥털 디티오포스페이트, 및 0,0-디알킬 디티오포스포릴-알킬렌알킬 카르복실레이트, 예를 들어 Irgalube 63 (Ciba Speciality Chemicals, Inc. 제품), Vanlube 727 및 Vanlube 7611 (Vanderbilt Co., Ltd. 제품)율 포함한다.

본 발명에 사용되는 트리일킬 디티오포스페이트 첨가량은 윤활유의 기재 오일 100 중량부 당 0.05 내지 10 중량부, 바람직하게는 0.1 내지 1 중량부이다. 첨가량이 상기 범위 미만일 경우, 충분한 윤활 성능이 얻어질 수 없다. 첨가량이 상기 범위를 초과하는 경우, 윤활 성능은 충족되지만, 내부식성, 열산화 안정성 및 가수분해 안정성은 저하된다.

폴리알킬렌 폴리아만은 하기 화학식 4a로 표시된다:

[화학식 4a]

R11 (R12) -N- (R10-NR13) H

(상기 식 중, R¹⁰은 탄소수 1 내지 10의 알킬렌기를 나타내고, R¹¹, R¹² 및 R¹³은 각각 독립적으로 수소 원자, 탄소수 1 내지 30, 비람직하게는 1 내지 10의 알킬기, 및/또는 탄소수 1 내지 30, 바람직하게는 1 내지 10의 히드목시알킬기를 나타내고: □은 1 내지 10의 정수임)

바람직하게는 R¹⁰은 탄소수 2 내지 6의 알킬렌기를 나타내고: R¹¹, R¹² 및 R¹³은 각각 독립적으로 수소 원자 및/또는 탄소수 1 내지 10의 알킬기를 나타낸다.

가장 바람직하게는, 쫄리알킬렌 쫄리아민은 하기 화학식 4b로 표시되며, 디에틸렌 트리아민, 트리에틸렌 테트라민, 태트라예틸렌 펜타민, 펜타에틸렌 헥사민, 헥사에틸렌 헵타민, 테트라프로필렌 펜타민 및 헥사 부틸렌 헵타민을 포함한다:

회약식 40

H2N-(R10-NH)_H

(상기 식 중, 8[™]은 탄소수 2 내지 4의 알킬렌기출 나타내고; ∞은 2 내지 6의 정수임).

폴리알칼렌 폴리아민과 반응시킬 카르복실산은 총 4 내지 30개의 탄소 원자, 바람직히게는 12 내지 30개의 탄소 원자를 포함하며, 하나 이상의 카르복실산을 포함하는 임의의 적합한 카르복실산일 수 있다. 하나 이상의 카르복실산기를 포함하는 적합한 산의 예는 숙신산 및 아디프산이다. 바람직하게는 카르복실산은 모노카르복실산이다. 가장 바람직하게는. 산은 탄소수 12 내지 30의 포화 모노카르복실산 또는 탄소수 18 내지 24의 불포화 모노카르복실산으로부터 선택되는 모노카르복실산이다.

카르복실산을 사용하는 것은, 불포화 지방산의 단일 사용, 분지 포화 지방산의 단일 사용, 및 불포화 지방 산과 분지 포화 지방산의 병용과 분지 포화 지방산 및 직쇄 포화 지방산의 병용을 포함한다.불포화 지방산 의 구체예는 탄소수 18 내지 24의 모노카르복실산, 예출 들어 올레산, 엘라이드산, 세몰레익산, 예추식산 및 브라시덕산을 포함한다.

분지된 포화 지방산의 구체에는 탄소수 18 내지 30의 모노카르복실산. 예를 들어 2-메틸헵타데칸산. 16-메틸헵타데칸산. 2-메틸헵타데칸산. 2-메틸먼다데칸산. 10-메틸업타데칸산. 15-메틸헵타데칸산. 3-메틸노나데칸산. 2-메틸먼다미칸산. 2-메틸먼다미칸산. 3-메틸드리코산산. 3-메틸드리코산산. 10-메틸테트라코산산. 18-메틸테트라코산산. 13.16-디메틸트리코산산. 3.13.19-트리메탈트리코산산 및 이소스테아르산을 포함한다. 작쇄 포화 지방산의 구체에는 탄소수 12 내지 30의 모노카르복실산. 예를 들어 라우르산. 미리스탄산. 팔미트산. 스테야르산. 아라킥산. 베헤낙산. 리그노세락산. 세로탁산. 몬탄산 및 멜리식산을 포함한다.

지방쪽 모노카르복실산 성분으로으로서, 지방쪽기가 직쇄의 포화 또는 接포화 알킬기인 지방쪽 모노카르복 실산이 기본적으로 주요 부분이다. 그러나, 단지 상기 지방쪽 모노카르복실산만이 사용될 경우, 기재 오 일에 대한 용해성이 충쪽되지 않는 경우가 있을 수 있다. 따라서, 분지 알킬기를 가지는 지방쪽 모노카르 복실산을 부본적으로 함께 사용하여 용해도를 조절하는 것이 바람직하다. 적합하게 사용될 수 있는 배합 물의 구체에는 (1) 적쇄의 포화 알킬기를 갖는 지방쪽 모노카르복실산과, 분지의 포화 알킬기를 가지는 지 방쪽 모노카르복실산의 배합물, 및 (2) 직쇄의 불포화 알킬기를 갖는 지방쪽 모노카르복실산과, 분지의 포화 할킬기를 갖는 지방쪽 모노카르복실산의 배합물을 포함한다. 상기의 배합물에 있어서, 분지 모노카르 복실산에 대한 직쇄의 지방쪽 모노카르복실산의 비는 사용되는 기재 오일의 성질에 따라 달라지지만, 일반 적으로 25물:75물 내지 100울: 0물이다.

폴리알킬렌 폴리아민 및 카르복실산의 반응을 200 내지 220℃의 온도에서 2 내지 3시간 동안 수행하여 원하는 아미드를 얻는다. 모노카르복실산의 사용량은 바람직하게는 폴리알킬렌 폴리아민 몯 당 (☞1)몯 미마이다

만이다.

일본 특허 출원 제5-46878호 공보에는 폴리알킬렌 폴리아민을, 20 내지 100 문화의 불포화 모노카르복실산 및 80 내지 0 울화의 분지의 포화 모노키르복실산으로 구성된 지방산과 반응시킴으로써 얻어지는 조성률이 개시되어 있으며, 윤활유의 저장 안정성 및 슬러지 분산능이 상기 조성물에 의해 개선되어 불용성의 점착 성 물질의 생성이 억제할 수 있음이 개시되어 있다. 일반적으로, 이러한 충류의 아미드는 일본 특허 출원 공개 공보 제39-3115호 및 제5-46878호에 기재되어 있는 바와 같이 오일의 열화로 인하여 형성되는 오일 중에 불용성인 슬러지를 분산시키는 기능을 가지지만, 상기 아미드는 또한, 윤활유 중에 포함된 수 내용을 분산시키는 기능을 가져 문활유의 내용화성을 극히 저하시키는 경향도 있다. 그러나, 본 방명에 있어 서, 마모방지제 성분으로 산성 인산 에스테르의 아민염 또는 산성 타오포스포르산 에스테르의 아민염의 병용에 의해 내유화성의 저하가 크게 개선될 수 있음이 밝혀졌다. 또한, 본 발명에서 사용되는 폴리아미드가 큰 녹 밤지성, 및 수입 실실검의 로드 및 동인 사이의 마찰을 감소시켜 실근대 작동성을 원활하게 하는 기능을 가진다는 것을 또한 밝혀내었다. 공업용 기계에 있어서 융활유로 사용하는 숙신산의 부분 에스테르의 증래의 꼭 방지제에 있어서, 엔진 오일과 같은 알칼리 토금속염 포함 윤활유가 포함될 경우, 슬러지가 형성되어 필터를 막아버리고, 내마모제의 마모 방지성 및 극압 제제의 하중 저항 성능에 악영향을 주는 문제점이 발생할 수 있다. 그러나, 본 발명의 택마모제의 병용이 내마모석 및 하중 운반 성능에 악영향을 주는 문제점이 발생할수 있다. 그러나, 본 발명의 택마모제의 병용이 내마모석 및 하중 운반 성능에 악영향을 주는 문제점이 발생할수 있다. 그러나, 본 발명의 플리아미드형 녹 방지제는 일칼리 토금속염의 포함시 슬러지의 생성을 발생시키지 않으며, 본 발명의 택마모제의 병용이 내마모석 및 하중 운반 성능에 악영향을 주지 않는 것으로 밝혀졌다. 폴리알킬렌 폴리아민 및 모노카르복실산의 반응에 얻어지는 폴리아미드의 첨가 당은 윤활유의 기재 오일 100 중량부 당 0.01 내지 1 중량부, 바람직하게는 0.02 내지 0.5 중량부이다. 첨가량이 0.01 중량부 미만일 경우, 녹 방지성, 및 수압 실린더의 로드 및 봉인 사이의 마찰을 감소시키는 기능이 충분하지 못하다. 상기 첨가량이 1 중앙부를 초과함 경우, 윤활 성능은 충족되지만, 내유화성이 저하되기 때문에 바람직하지 못하다.

본 발명의 윤활유 조성물의 성능을 더욱 개선시키기 위하여, 일반적으로 사용되는 여러 보조 첨가제를 필 수 성분 외에도 필요에 따라 사용할 수 있다. 예를 들어, 윤활유에 있어서의 공지된 첨가제, 예를 들어 잔화방지제, 금속 달활제, 극압 제제, 유경 제제, 소포제, 점도 지수 개선제, 유동점 강하제, 청정 분산제, 녹방지제, 및 내유화제가 있다.

아인형의 산화방지제의 예로는 디알릴디페닐아민, 예를 들어 p.p. -디옥틸디페닐아민 (Seiko chemical Co., Ltd.제의 Nonflex OD-3). p.p. -디~a-매탈벤질디페닐아민 및 N-p-부탑페날-N-p -옥탑페날이민, 모노알릴디페닐아민, 예를 들어 모노-t-부틸디페닐아민 및 모노옥틸디페닐아민, 비스(디알킬페닐)아민, 예를 들어 디(2.4-디에틸페닐)아민 및 디(2-메틸-4-노닐페닐)아민, 알킬페닐-1-나프틸아민, 예를 들어 옥틸페닐-1-나프틸아민, 이를 들어 가-t-트립아민, 메닐-1-나프틸아민, 매닐-1-나프릴아민, 메닐-2-나프틸아민, 메닐-1-나프릴아민, 메닐-2-나프릴아민, 메닐-1-나프릴아민, 예를 들어 N.N'-디이소프로필-p-페닐렌디아민 및 N.N'-디페닐-p-페닐렌디아민, 및 페노티아진, 예를 들어 메노티아진 (Hodopaya Chemical Co., Ltd.제의 Phenothiazine) 및 3,7-디옥틸페노티아진을 들 수 있다.

황 형태의 산화방지제의 예로는 디알킬술파이드, 예를 들어 다도데실술파이드 및 다옥타데실술파이드, 티 오디프로피온산 예스테르,예를 들어 다도데실 티오디프로피오네이트, 다옥타데실 티오디프로피오네이트, 디미라스탈 티오디프로피오네이트 및 도데실옥타데실 티오디프로파오네이트, 그리고 2-메르캄토벤조이마다 좋을 들 수 있다.

메늘형의 산화방지자의 예로는 2-t-부틸페늄. 2-t-부틸-4-매틸페늄. 2-t-부틸-5-메틸페늄. 2.4-다-t-부틸 페늄. 2.4-디메틸-6-t-부틸페늄. 2-t-부틸-4-메록시페늄, 3-t-부틸-4-메록시페늄, 2.5-디-t-부틸히드로퀴 논 (Kawaguchi Chemical Co. Ltd.제의 Antage DBH). 2.6-디-t-부틸페늄. 2.6-디-t-부틸-4-알킬페늄. 예를 들어 2.6-디-t-부틸-4-메틸페늄 및 2.6-디-t-부틸-4-예릴페늄. 2.6-디-t-부틸-4-알콕시페늄, 예를 들어

2.6-디-t-부틸-4-메록시떼는 및 2.6-디-t-부틸-4-에복시때늄, 3,5-디-t-부틸-4-히드록시볜질메르캅토옥틸 2.6-다-t-부틸-4-메혹시펙을 및 2.6-다-t-부틸-4-에록시펙놀. 3,5-다-t-부틸-4-히드록시텐질메르캅토록틸 아세테이트, 알킬-3-(3.5-다-t-부틸-4-히드록시펜닐)프로피오네이트. 예쁨 들어 n-옥타데실-3-(3.5-다-t-부틸-4-히드록시펜닐)프로피오네이트 (Yoshitomi Pharmaceutical Industries, Ltd.제의 Yoshinox SS). n-도대실-3-(3.5-다-t-부틸-4-히드록시페닐)프로피오네이트 및 2'-메틸렉실-3-(3.5-다-t-부틸-4-히드록시페닐)프로피오네이트, 2.6-다-t-부틸-4-히드록시페닐)프로피오네이트, 2.6-다-t-부틸-a-디메틸아미노-p-크레졸, 2.2'-메틸렌비스(4-알킬-6-t-부틸페놀). 여를 들어 2.2'-메틸렌비스(4-메틸-6-t-부틸페놀) (Kawaguchi Chemical Co., Ltd.제의 Antage 〒-400) 및 2.2'-메틸렌비스(4-메틸-6-t-부틸페놀) (Kawaguchi Chemical Co., Ltd.제의 Antage 〒-500), 비스페닐, 에 늘 및 이세트알데히드의 축합 생성물을 들 수 있다.

인 형태의 산화방자제의 예로는 트리아릴포스파이트, 예를 들어 트리페닐포스파이트 및 트리크레살포스파 이트, 트리알킬포스파이트, 예를 들어 트리옥타데실포스파이트 및 트리데실포스파이트, 및 트리데실트리티 오포스파이트를 들 수 있다.

상기 산화방지제는 기재 오일 100 중량부 당 0.01 내지 2.0 중량부의 양으로 배합된 형태로, 또는 단독으 로 사용될 수 있다.

로 사용될 수 있다.

본 발명의 조성물과 함께 사용될 수 있는 금속 탈활제의 예로는 벤조트리아줄 유도체, 예큼 들어 벤조트리아줄, 4-알링-벤조트리아즐, 예를 들어 4-멘팅-벤조트리아즐 및 4-에팅-벤조트리아즐, 예를 들어 1-디옥틸아이존, 예를 들어 5-메틸-벤조트리아즐 및 5-에틸-벤조트리아즐 및 4-에팅-벤조트리아즐, 예를 들어 1-디옥틸아이노메틸-2,3-벤조트리아즐, 및 1-알링-블루트리아즐, 에를 들어 1-디옥틸아이노메틸-2,3-필루트리아즐: 벤조이미다즐 유도체, 예를 들어 번조이미다즐, 2-(알킬디티오)-벤조이미다즐, 예를 들어 2-(독틸다티오)-벤조이미다즐, 예를 들어 2-(독틸다티오)-벤조이미다즐, 예를 들어 2-(독릴디티오)-벤조이미다즐, 인 2-(알킬디티오)-볼루이미다즘, 예를 들어 2-(독립다티오)-벤조이미다즐, 2-(데실디티오)-벤조이미다즐, 2-(데실디티오)-탈주이미다즐, 2-(데실디티오)-필루이미다즐, 인 2-(도데실디티오)-톨루이미다즐, 예를 들어 2-(독립디티오)-콜루이미다즐, 1-알링-벤즈티아디즈를, 인 2-(도데실디티오)-폴루이미다즐, 예를 들어 2-(독립디티오)-플루이미다즐, 인 2-(모델리티오)-플루이미다즐, 인 2-(모델리티오)-탈루이미다즐, 이를 들어 2-(핵실디티오)-벨조티아즐, 2-(알릴디티오)-탈루이이즈, 2-(알릴디티오)-탈루티아즐, 이를 들어 2-(핵실디티오)를로리아즐 및 2-(독립디티오)벤조티아즐, 인 및 2-(N,N-디앵리-디티오카르바밀)카르바밀)벤조티아즐, 2-(아시-디앵리-티오카르바밀)카르바밀)벤조티아즐, 2-(N,N-디앵리-티오카르바밀)카르바밀)벤조티아즐, 및 2-(N,N-디앵리-미오카르바밀)카르바밀) 벤조티아즐, 및 2-(지,N-디-앵리-미오카르바밀)카르바밀) 벤조티아즐, 및 2-(지,N-디-앵리-미오카르바밀)크루티아즐, 인 2-(N,N-디앵리-미오카르바밀)크루티아즐, 2-(나)크리바밀)콜루티아즐, 2-(나)크리바밀)콜루티아즐, 2-(나)크리바밀)콜루티아즐, 2-(나)크리바밀)콜루티아즐, 2-(나)크리바밀-기크바밀)콜루티아즐, 2-(네실디티오)-벤즈의-이즈를, 인 2-(사)-디어르의를 및 2-(도데실디티오)-벤즈의-이즈를, 일 2-(지)-디어르의를 및 2-(도데실디티오)-비즈의-지)-(프리오카르바밀)-1,3,4-티아디아즐, 이를 들어 2-(토데르오)-1,3,4-티아디아즐, 2,5-베스(N,N-디앵림-디오카르바밀)-1,3,4-티아디아즐, 2,5-베스(N,N-디앵림-디오카르바밀)-1,3,4-티아디아즐, 및 2-(자)-디르칼트-1,3,4-티아디아즐, 및 2-N,N-디욕립디티오카르바밀-1-메르칼트-1,3,4-티아디아즐, 및 2-N,N-디욕립디티오카르바밀-1-메르칼트-1,3,4-티아디아즐, 및 트리아즐 유도체, 예를 들어 1-알킬-2,4-트리아즐, 에를 들어 1-디옥틸아미노메틸-2-N,N-디막릴디티오카르바밀-5-메르칼트-1,3,4-티아디아즐, 및 트리아즐 유도체, 예를 들어 1-알킬-2,4-트리아즐, 에를 들어 1-디옥틸아미노메틸-2-N,N-디막릴디티오카르바밀-5-메르칼트-1,3,4-티아디아즐, 및 트리아즐아 유도체, 예를 들어 1-알킬-2,4-트리아즐아를 들어 1-디옥틸아미노메틸-2,4-트리아딩아즐을 들수 있다. 2.4-트리아즐을 들 수 있다.

상기 금속 탈활제는 기재 오일 100 중량부 당 0.01 내지 0.5 중량부의 양으로 배합된 형태로, 또는 단독으로 사용될 수 있다.

소포제의 예로는 유기실리케이트, 예를 들어 다매탈쭐리실록산, 다예탄실리케이트 및 품투오로실리콘과, 비-실리콘 소포제, 예를 들어 폴리알윌아크릴레이트를 들 수 있다. 그의 첨가량은 기재 오일 100 중량부 당 0.0001 내지 0.1 중량부일 수 있으며, 이들은 단독으로, 또는 배합된 형태로 사용될 수 있다.

점도 지수 개선재의 예로는 비-분산형 점도 지수 개선제, 예를 들어 잘리메타크릴레이트 및 윤례핀 공중합체, 예를 들어 메틸렌-프로필렌 공중합체 및 스티렌-디엔 공중합체, 및 분산형 점도 지수 개선제, 예를 들어 상기 중합체와 질소 함유 단량체를 공중합시킴으로써 얻어지는 중합체를 들 수 있다. 그의 첨가량은기재 오일 100 중량부 당 0.05 내지 20 중량부일 수 있다.

유동점 강하제의 얘는 쯀리메타크릴레이트형 중합체를 포함한다. 그의 첨가량은 기재 오일 100 중량부 당 0.01 내지 5 중량부일 수 있다.

청정 분산제의 예는 금속 세제, 예를 들어 중성 또는 염기성 알칼리 토금속 술포네이트, 알칼리 토금속 때 네이트 및 알칼리 토금속 살리실레이트, 및 무회분 분산제, 예를 들어 알케닐숙신이미드, 알케닐 숙신산 예스테르, 및 봉소 화합물 또는 황 화합물로 개질된 생성물을 포함한다. 그의 첨가량은 기재 오일 100 중 량부 당 0.01 내지 1 중량부일 수 있으며, 이들은 단독으로, 또는 배합된 형태로 사용될 수 있다.

극압 제제 및 유성 제제의 예로는 황 국압 제제, 예를 들어 디알킬술파이드, 디벤질술파이드, 디알킬폴리 술파이드, 디벤질술파이드, 알킬메르캅탄, 디벤조타오펜 및 2.2'-디타오비스(벤조타아줄), 인 국압 제제, 예를 들어 트리알킬 포스페이트, 트리아릴 포스페이트, 트리알킬 포스페이트, 트리알킬 포스파이트, 트리알킬 포스파이트, 트리알킬 포스파이트, 트리알킬 포스파이트, 트리알킬 포스파이트, 지방즉 유성 제제, 예를 들어 지방산 아미드, 및 지방산 예스테르, 및 아민 유성 제제, 예를 들어 1차, 2차 또는 3차 알킬아민 및 알킬엔옥사이드 부가 알킬아민을 들 수 있다. 이러한 국압 제제 및 유성 제제는 기재 오일 100 중량부당 당 0.1 내지 2 중량부의 양으로 배합된 형태, 또는 단독으로 사용될 수 있다.

충분한 녹방지 성능은 대부분의 경우 단지 본 발명의 조성물만의 사용에 의해 얻어질 수 있다. 추가의 녹 방지 성능이 사용 조건에 따라 필요할 경우, N-알길사르코신산, 알킬레이트 페녹시아세트산, 이미다졸린, King Industries, Ltd.제의 K-Corr 100, 및 그의 알칼리 토금속염 또는 아민염, 일본 특허 출원 제6-200268호 공보에 기재되어 있는 N-아실州-알콕시알칼이스파라긴산 에스테르, 및 EP0801116A1에 기재되어 있는 인산 에스테르의 알칼리 토금속염이 알칼리 토금속염의 포함에 따른 여과성의 열화 없이 사용될 수 있다. 상기 녹방지제는 기재 오알 100 중량부 당 0.01 내지 2 중량부의 암으로 배합된 형태로, 또는 단독 으로 사용될 수 있다.

유화방지제의 예로는 일반적으로 윤활유의 첨가제로 사용되는 것을 들 수 있다. 그의 첨가랑은 기재 오일 100 중량부 당 0.0005 내지 0.5 중량부일 수 있다.

본 발명의 윤활유 조성물은 이상적으로는 유합 조직용 오일 조성물로 사용된다. 그러나, 본 윤활유 조성물은 다른 용도, 예출 들어 투쓰 (tooth) 기어용의 오일 조성물, 컴프레서용의 오일 조성물, 터빈용의 오일 조성물 및 베어링용의 오일 조성물에도 또한 유용하다.

ALLIN

본 발명에 따른 유압 조작용 오일은 히기의 실사예와 관련하여 추가로 상술되어 있으며, 본 발명은 이로민국한되지 않는다. $31 ext{cm}^2/s(40 ext{C})$ 의 동점도를 갖는 수소화 정제 기재 오일을 기재 오일로 사용하였고, 여기에 하기의 성분들을 첨가하여 마모방지제 및 녹방지제를 함유하지 않은 기재 윤활유 조성물을 제조하였다. 실시에에 대한 표 1 에서 나타낸 마모방지제 및 녹방지제 및 비교에에 대한 표 2 및 3 에 나타낸 마모방지제 및 녹방지제 및 비교에에 대한 표 2 및 3 에 나타낸 마모방지제 및 녹방지제 및 비교에에 대한 표 2 및 3 에 나타낸 마모방지제 및 녹방지제를 기재 윤활유 조성물에 첨가하여, $32 ext{cm}^2/s(40 ext{C})$ 의 동점도를 갖는 시료오일을 제조하였다. 실시에 1 내지 5 및 비교에 1 내지 8 의 시료오일에 첨가된 성분들의 양은 중량부로 나타내었다.

기재 윤활유 조성

| 수소화 정제 기재 오일(동점도:31㎜²/s(40℃)) | 92.27 중량부 |
|-----------------------------------|-----------|
| 아민 산화방지제(N-p-부틸패닐-H-p'-옥틸밴질)-아민 | 0.1 중량부 |
| 페놀 산화방지제(Ethyl Corp 사제 Hitec4733) | 0.5 중량부 |
| 벤조트리아즐 금속 탈활제 (Ciba Specialty | |
| Chemicals, Inc. A以 Irgamet 39) | 0.1 중량부 |
| 타아디아졸 금속 탈활제 (Oronite Corp 사제 | |

본 발명에 따른 윤활유 조성물(실시에 1 내지 5) 및 비교물 위하여, 성분(A)를 함유하지 않는 윤활유 조성물 (비교에 1). 성분(B)를 함유하지 않는 윤활유 조성물 (비교에 2) 또는 성분(C)를 함유하지 않는 윤활유 조성물 (비교에 2) 또는 성분(C)를 함유하지 않는 윤활유 조성물 (비교에 3 및 4)를 표 1 및 2 에 나타낸 조성물 이용하여 제조하였다. 더욱이, 본 발명의 마오방지제 및 녹방지제의 배합을 대신 홍상의 마모방지제 및 녹방지제의 배합을 대신 홍상의 마모방지제 및 녹방지제를 함유하는 윤활유 조성물(비교에 다시 대자 8)을 표 3 에 나타낸 조성을 이용하여 제조하였다. 후술된 다양한 성능 평가실험을 상기의 실시에 및 비교에에 대하여 실시하였다. 얻어진 결과는 표 4 내지 6 에 나타내었다. 비교를 위하여, 동일한 성능 평가 실험을 시판되는 유압 조작용 아연형 마모방지 오일 및 유압 조작용 비야연형 오일(비교에 9 및 10)에 대하여 실시하였다. 또한 얻어진 결과는 표 7 에 나타내었다. 실시에 및 비교에에서, 다양한 성능 평가시험을 하기의 방법으로 실행하였다.

0.05 중량부

여과성 시험

Elco 461)

물 또는 과임기성 금속염의 혼입에 대한 필터의 막힘(clogging)의 발생을 평가하였다. 과임기성 금속염으로서 0.15g 의 살리살산칼슘(칼슘함량 :6.0 중량%, 총염기수 :160 mgKC에/g) 및 0.3g 의 물을 실온에서 300g 의 시료오일과 함께 혼합하여 일봉한후, 이것을 70°C 에서 96 시간동안 인큐베이터에서 정치시킨후, 이어서 실온에서 24 시간동안 정치시켰다. 물 또는 과임기성 금속염을 함유하는 시료오일 300ml 를 660 mmlg 의 격차압력에서 기공직경 1.2 마이크로미터를 갖는 막필터(직경 47mm)를 통해 여과시킨후 여과에 할 여과시긴후 여과에 기공직경 1.2 마이크로미터를 갖는 막필터(직경 47mm)를 통해 여과시킨후 여과에 들 여한 여과시간(초)콜 측정하였다. 또한 물 및 과임기성 금속임을 함유하지 않는 오일시로 300ml 를 여과시키는데 필요한 시간(초)콜 측정하였고, 물 및 과임기성 금속임을 함유하는 시료오일의 여과시간 대 물 또는 과임기성 금속염을 함유하는 시료오일의 여과시간 대 물 또는 과임기성 금속염을 함유하지 않는 시료오일의 여과시간의 비를 얻었다. 비율이 두배를 초과하면, 필터가 실제의 액압장치에서 초기단계에 막히는 경향이 있다.

<u> 녹방지시험</u>

시료오일의 녹방지 성능을 평가하기 위하여, 녹방지 시험은 ASTM 0665 에 따라 60°C 에서 24 시간동안 인공해수에서 실시하였고, 강철시럽편에 녹이 형성되었는지 여부에 대하여 조사하였다. German Standard DINS1524(part2) 에서는 이 시험시 녹이 술지 않을 것이 요구된다.

함유화시험

시료오일의 수분리성을 ASTM 01401에 따라 평가하였다. 40페의 시료오일 및 40페의 순수를 시험관에 넣어 54°C 에서 5 분간 교반시켰다. 이어서, 완전히 물과 오일을 분리시키는데 필요한 시간(분)을 측정하였다. GM (General Motors) Standard 의 LHO3-1-94 에서는, 물로부터 오일을 분리시키는 시간은 30 분이하일 것이 요구되다.

열안정성 시험

사료오일의 열인정성은 Cincinnati Milacron. Inc (U.S) 사의 윤활유 구입기준에 따라 평가하였다 (10-SP-80160-3). 촉매로서 쇠막대 및 구리막대를 200ml 의 시료오일에 칭지시킨후, 이것을 135℃ 의 오본에서 168 시간동안 정치시키고, 시료 오일을 기공작경 8 마이크로미터의 막필터로 여과하여 형성된 슬러지의 중량을 측정하였다. Cincinnati Milacron. Inc 사에 의해 정의된 오일의 P-68,P-69 및 P-70 에 따르면, 슬러지의 양은 100ml 당 25mg 이하일 것이 요구된다.

산화 안정성 시험

시료오일의 산화 안정성은 ASTM 04310 에 따라 평가하였다. 축매로서 철코알 및 구리코일을 300ml 의 사료오일에 참지시켰다. 추가로 60ml 의 물을 첨가하고, 3 1/m 의 산소를 95℃ 에서 시료오일에 송취하여 1,000 시간동안 산화시험을 실시하였다. 시험증료후, 시료오일을 기공직경 5 마이크로미터의 막필터를 통해 여과하여 형성된 슬러지의 중량을 측정하였다. 더욱야, 구리 및 철에 대한시료오일의 부식성을 평가하기 위하여, 오일상, 수상 및 시험후 슬러지내 구리 및 철의 함량(mg)을 방사스펙트럼분석으로 측정하였다. Denison Corp 시에 의해 정의된 유압 조작용 오일에 대한 기준에 따르면, 형성되는 슬러지의 양은 HF-0 에서 200mg 이하이고, HF-1 에서는 100mg 이하이며, 부식된 구리의 양 및 부식된 철의 양은 모두 50mg 이하일 것이 요구된다.

가수분해 안정성시험

사료오일의 가수분해 안정성은 ASTM 02619에 따라 평가하였다. 축매로서 구리판을 사료오일 75ml 및 물 25ml를 함유하는 병에 침지시켜 일봉사킨후, 병을 93℃ 에서 48 시간동안 회전시켰다. 시험의 종결후, 구리판의 중량손실 및 수상의 산값을 측정하였다. Denison Corp 사예 의해 정의된 액압 작업용 오일에 대한 Standard HF-O 및 6M (General Motors) 의 Standard LH-O3-1-94에 따르면, 구리판의 손실은 0.2 mg/cm² 이하가, 수상의 산값은 4 mgKOH 이하일 것이 요구된다.

FZG 기어 시험

기아 장치용 시료오일의 윤활 성능은 ISO/WD14635-1 에 따라 평가하였다. 작업은 90°C 의 초기 오일은 도 및 각 하중단계에 대해 15분간의 1450rpm 의 모터 회전수에서 기어 A 를 이용하여 실시하였고, 하중의 단계를 증가시키면서, 사험 기어의 옵니 표면상에 시장(seizing)이 형성된 하중의 단계를 측정하였다. German Standard DINS1524(part 2)에 따르면, 시장이 형성된 하중의 단계가 10 등급 이상인 유압 조작용 내마모성 오일이 요구된다.

오레탄 봉인(seal) 마찰시험

액압실린더의 로드와 우레탄 봉인사이의 시료 오일의 마찰특성을 Cincinnati Milacron, Inc. (이전 ASTM D 2877) 의 슬립·스틱 시험장치를 이용하여 평가하였다. 시료모일은 강철 시험편 및 우레탄 시험편(NOK 사제 U801)사이에 도포하고, 동마찰계수를 1.27 ㎜/분의 슬라이딩 속도 및 22.4 kgf 의 하중에서 측정하였 다. 0.6 을 초과하는 동마찰 계수를 보이는 윤활유에 있어서, 실제 액압실린더의 봉인과 로드 사이의 마찰은 커지며, 사용시 봉인의 빠른 열화 및 비정상적 진동과 같은 문제점이 발생한다.

날개형 펌프 시험

날개형 펌프용의 시료 오일의 마모 방지 성능을 Vickers 35VQ-25A를 사용하여 평가하였다. 펌프 시험을. 65℃의 오일 온도, 2.400 rpm의 희전수 및 210 kgf/cm²의 압력에서 50시간 동안 수행하여, 시험 후의 날개 및 고리 (ring)의 마모랑을 측정하였다. Vickers Corp.사에 의해 정의된 M-2950-S 표준에 따르면, 마모랑 은 90 mg 이하일 것이 요구된다.

[피스톤 펌프 시험]

발개형 펌프에 있어서, 주요 슬라이딩 부재로서의 날개 및 고리는 강으로 구성되어 있는 반면. 피스톤 펌프에 있어서 주요 슬라이딩 부재는 일반적으로 강 및 구리 합금 으로 구성되어 있다. 따라서. 날개형 펌프에 있어서, 윤활유의 내마모성이 강 쌍 (pairs) 사이에서의 슬라이딩에 요구되는 반면, 피스톤 펌프에 있어서, 윤활유의 내마모성은 강 및 구리 합금 재료들 사이의 슬라이딩에 요구된다. 시료 오일의 내마모성능은 Komatsu Corp.사예 의해 제조되는 경사판형 탠딩 피스톤 펌프 (HPV35+35)를 사용함으로써 평가하였다. 내구성 시험은, 하기 조건 하에 500 시간 동안 후방족의 펌프에 하중을 인가함으로써 수행하였으며, 시험의 완료 후, 후방족의 펌프의 피스톤 및 실린더의 마모랑 (ლ)을 촉정하였다.

<u>시험 조건:</u>

압력 사이클:

하중 없이 2초, 및 320 kgf/cm²에서 3초

요돌람

하중 없이 65 L/분, 및 320 kgf/cm²에서 43 L/분.

회전수: 2,100 rpm

온도: 95℃

상기 시험에 있어서, 마모랑이 1.500 짜을 초과할 경우, 펌프의 유동량이 저하되고, 압력 변동 및 소음이 커지게 된다. 그 결과, 피스톤 펌프의 윤활에 있어서 문제가 발생할 위험이 있다.

[# 1]

| • | <u> </u> | | | | |
|---|----------|------|------|------|-------|
| 실시예 | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
| 기재 오일 조성물(중량%) | 99.35 | 99.3 | 99.5 | 99.5 | 99.38 |
| 성분 A-1 | | | | | |
| 트리페닐포스포로티오네이트(중량%) | 0.5 | 0.5 | 0.3 | [- | 0.3 |
| 성분 A-2 | | | | | |
| 0.0-디이소프로필-디티오포스포릴에탈프로 피오네이트(중량화) | - | - | - | 0.4 | 0.2 |
| 성분 8-1 | | | | | |
| 다-2-에탈핵실 산성 인산에스테르의 라우릴 모노예탄을 아민염(중량%) | 0.05 | - | 0.05 | - | 0.02 |
| 성분 B-2 | | | | | |
| 다-4-메틸-2-펜틸디티오인산 예스테르의 분 지 C9-C12의 아민염(중량%) | - | 0.1 | 0.05 | - | 0.05 |
| 성분 C | | | | | |
| 테트라예밀한 팬타민, 스테아르산 및 이소 스테이르산 중 폴리아미드(몰비=1:3.5/2:3.5/2)(중량\$) | 0.1 | 0.1 | 0.1 | 0.1 | 0.05 |

[H 2]

| r | | · | | · |
|---|------|------|------|------|
| 비교에 | 1 | 2 | 3 | 4 |
| 기재 오일 조성물(중량%) | 99.8 | 99.4 | 99.4 | 99.6 |
| 성분 A-1 | | | | |
| 트리메닐포스포로티오네이트(중량%) | - | 0.5 | 0.5 | - |
| 성분 A-2 | | | | |
| 0,0-디이소프로필-디티오포스포릴에틸프로피 오네이트(중량%) | - | - | - | 0.4 |
| 성분 B-1 | | | | |
| 다-2-예탈핵실 산성 인산예스테르의 라우릴 모노에탄율 아민염(중량%) | - | | 1 | |
| 성분 B-2 | | | | |
| 디-4-메틸-2-펜틸디티오인산 예스테르의 분 지 C9-C12의 아민염(중량%) | 0.1 | 1 | 0.1 | - |
| 성분 C | | | | |
| 대트라에틸렌 펜타민, 스테아르산 및 이소스 테아르산 중 풀리아미드(물비=1:3.5/2:3.5/2)(중량\$) | 0.1 | 0.1 | - | - |

[丑 3]

| 미교예 | 5 | 6 | 7 | 8 |
|----------------|------|------|-------|-------|
| 기재 오일 조성물(중량%) | 99.3 | 99.4 | 99.15 | 99.55 |

17-10

与2001-0099626

| | | | | , |
|--|-------------|------|------|------|
| 성분 A-1 | 1 | 1 | | 1 |
| 트리페닐포스포로티오네이트(중량%) | - | 0.5 | 0.5 | - |
| 성분 A-2 | | | | |
| 0.0-디이소프로필-디티오포스포릴예탈프로 피오네이트(중량%) | - | - | - | 0.4 |
| 성분 B-1 | | | | |
| 다-2-에탈핵실 산성 인산예스테르의 라우릴 모노예탄을 아민염(중량%) | - | - | - | - |
| 성분 B-2 | | | | |
| 다-4-메틸-2-펜틸디티오인산 에스테르의 분 지 C9-C12의 이민염(중량%) | - | - | - | - |
| 성분 C | | | | 1 |
| 테트라예目렌 펜타민, 스테아르산 및 이소 스테아르산 중 폴리아미드(물비=1:3.5/2:3.5/2)(중량%) | - | - | - | - |
| 종래의 성분 A | | | | |
| 디벤질디술파이드(중량%) | 0.3 | - | _ | - |
| 트리크레실포스페이트(중량%) | 0.3 | - | 0.3 | - |
| 종래의 성분 8 | | | | |
| n-옥탈 산성 인산에스테르의 트리데실 아민 염(중량%) | 0.1 | - | - | - |
| 메틸 산성 인산에스테르의 라우릴 아민염(중량%) | - | 0.05 | - | - |
| 종래의 성분 C | | | | |
| 알케널 숙신산 반 예스테르(중량%) | - | 0.05 | - | - |
| N-올례일사르코신산(중량%) | | - | 0.05 | 0.05 |

[# 4]

| | !# | 4/ | | | |
|---|------|------|------|------|------|
| 실시예 | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
| 여과성 시험 | 1.06 | 1.02 | 1.04 | 1.01 | 1.01 |
| Ca+물 쳠가 오일의 여과시간(s) / 비첨가 오일의 여과시간(s) | | | | | |
| 녹방지 시험 | 뉵 | 750 | 녹 | 75 | 뇩 |
| 인공해수, 24시간, 60℃ | 없음 | 없음 | 없음 | 없음 | 없음 |
| 내유화성 시험 | 5 | 5 | 5 | 10 | 5 |
| 물 및 오일 분리 시간(분) | | | | | |
| 열안정성 시험 | 2 | 4 | 2 | 5 | 4 |
| 슬러지 중량(mg)/100ml | | | | l | |
| 산화 안정성 시험 | | | | | |
| 슬러지 중량(mg) | 35 | 37 | 42 | 88 | 53 |
| 구리 부식 중량(짜) | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 철 부식 중량(mg) | 1 | 1 | _ 1 | 15 | 2 |
| 가수분해 안정성 시험 | | | | | |
| 수상의 산가(mgKOH) | 2.0 | 2.9 | 1.7 | 3.5 | 3.1 |
| 구리의 중량 손실(=g/d/) | 0.01 | 0.01 | 0.00 | 0.02 | 0.01 |
| FZG 기어 시험 | 12 | >12 | 12 | 11 | 12 |
| 손상 형성 하중(단계) | | | | | |
| 우레탄 봉인 마찰 시험 | 0.35 | 0.34 | 0.33 | 0.34 | 0.35 |
| 동마찰 계수 | | | | | |

17-11

| 날개형 펌프 시험(날개 및 고 리의 종 마모량(呵)) | 20 | 18 | 12 | 26 | 15 |
|------------------------------------|-----|-----|-----|-----|-----|
| 피스톤 펌프 시험(실린더 및 피스톤의 총 마모량(mg)) | 348 | 490 | 453 | 726 | 289 |

[# 5]

| | [# J] | | | |
|---|--------|------|------|-------|
| 비교예 | 1 | 2 | 3 | 4 |
| 여과성 시험 | 1.07 | 1.01 | 8.57 | 1.04 |
| Ca+물 첨가 오일의 여과시간(s)/비쳠 가 오일의 여과시간(s) | | | | |
| 녹방지 시험 | * | 4 | 녹 | = |
| 인공해수. 24시간, 60℃ | 없음 | 없음 | 형성됨 | 형성됨 |
| 내유화성 시험 | 5 | 40 | 10 | 5 |
| 물 및 오일 분리 시간(분) | | İ | | |
| 열안정성 시험 | 2 | 1 | 15 | В |
| 슬러지 중량(mg)/100ml | | 1 | | |
| 산화 안정성 시험 | | | | |
| 슬러지 중량(mg) | 33 | 28 | 250 | 1.207 |
| 구리 부식 중량(mg) | t |] 1 | 1 | 2 |
| 철 부식 중량(mg) | 1 | 1 | 203 | 413 |
| 가수분해 안정성 시험 | | | | |
| 수상의 산가(mgKOH) | 2.8 | 1.0 | 3.5 | 4.2 |
| 구리의 중량 손실(mg/dd) | 0.01 | 0.01 | 0.01 | 0.02 |
| FZG 기어 시험 | 9 | 8 | >12 | 11 |
| 손상 형성 하중(단계) | | | | |
| 우례탄 봉인 마찰 시험 | 0.35 | 0.35 | 1.10 | 1.20 |
| 동마찰 계수 | | | | |
| 날개형 펌프 시험(날개 및 고리의 총 마모량(mg)) | >250 | >250 | 25 | 31 |
| 파스톤 펌프 시험(실린더 및 피스톤 의 총 마모량(짜g)) | >4.000 | 884 | 647 | 1.253 |

비교에 1 및 2는 FZG 기어 시험 및 날개형 펌프 시험에서 충분한 성능을 나타낼 수 없었으며, 독일 표준 DINS1524 (파트 2) 및 Vickers 표준 M-2950-S를 통과하지 못하였다. 비교에 1에 있어서, 다랑의 마모가 피스톤 펌프 시험에서 발생하였으며 피스톤 펌프로의 적용성에서 문제가 있었다. 비교에 2는 내유화성에 서 문제가 있었으며 GM 표준 내-C3-1-94章 몽과하지 못하였다.

비교에 3은 여과성 시험, 녹밤지 시험, 및 우레탄 봉인 미찰 시험에 있어서 충분한 성능을 나타낼 수 없었다. 비교에 3에서는 산화 안정성 시험에서 다량의 녹이 형성되었으며, 유압 조작용 오일에 대한 Denison 표준 HF-O 및 HF-1과, DIN51524 (파트 2)를 통과하지 못하였다.

실시에 4는 녹방지 시험. 산화 안정성 시험. 가수분해 안정성 시험 및 우레탄 봉인 마찰 시험에서 충분한 성능을 나타낼 수 없었으며. 유압 조작용 오일에 대한 Denison 표준 HF-O 및 HF-1과, DIN51524 (파트 2) 를 통과하지 못하였다.

[H 6]

| | . — | | | • |
|--|-----|-----|------|----------|
| 티크에 | 5 | 6 | 7 | 8 |
| 여과성 시험 | >10 | >10 | 1.02 | 1.04 |
| Ca+물 첨가 오일의 여과시간(s)/비쳠가 오일의 여과시간(s) | | | | |
| 누방지 시험 | ¥ | 757 | ξ. | \ |
| 인공해수. 24시간. 60℃ | 없음 | 없음 | 없음 | 없음 |

| 내유화성 시험 | 10 | 10 | 5 | 5 |
|-----------------------------------|--------|-------|------|------|
| 물 및 오일 분리 시간(분) | i | | | |
| 열안정성 시험 | 40 | 32 | 6 | 15 |
| 슬러지 중량(mg)/100ml | | ł | 1 | Ì |
| 산화 안정성 시험 | | ļ ——— | | |
| 슬러지 중량(mg) | 50 | 41 | 33 | 330 |
| 구리 부식 중량(兩) | 2 | 2 | 4 | 5 |
| 철 부식 중량(mg) | 1 | 1 | 2 | 228 |
| 가수분해 안정성 사험 | | | | |
| 수상의 산가(mgKOH) | 5.0 | 3.5 | 1.6 | 4.5 |
| 구리의 중량 손실(㎜/㎠) | 0.01 | 0.01 | 0.01 | 0.01 |
| FZG 기어 시험 | 12 | 12 | 8 | 9 |
| 손상 형성 하중(단계) | ł | | | |
| 우레탄 봉인 마찰 시험 | 0.90 | 1.18 | 0.55 | 0.50 |
| 동마찰 계수 | | | | |
| 날개형 펌프 시험(날개 및 고리의 총 마모량(呵)) | 15 | 28 | >250 | 92 |
| 피스톤 펌프 시험(실린더 및 피스톤의 총 마모랑(ໝ)) | >4,000 | 567 | 507 | 845 |

[# 7]

| 티프에 | 9 | 10 |
|-------------------------------------|----------|------|
| 여과성 시험 | 1.03 | >10 |
| Ca+물 첨가 오일의 여과시간(s)/비첨가 오일의 여과시간(s) | | 1 |
| 녹방지 시험 | \ | 녹 |
| 인공해수. 24시간. 60℃ | 없음 | 없음 |
| 내유화성 시험 | 5 | 5 |
| 물 및 오일 분리 시간(분) | 1 | |
| 열안정성 시험 | 8 | 20 |
| 슬러지 중량(mg)/100ml | | |
| 산화 안정성 시험 | | |
| 슬러지 중량(mg) | 101 | 58 |
| 구리 부식 중량(率) | 120 | 1 |
| 철 부식 중량(mg) | 2 | 2 |
| 가수분해 안정성 시험 | | |
| 수상의 산가(mgKOH) | 0.5 | 2.8 |
| 구리의 중량 손실(mg/cd) | 0.32 | 0.02 |
| FZG 기어 사헌 | 11 | 7 |
| 손상 형성 하중(단계) | | |
| 우레탄 봉인 마찰 시험 | 0.98 | 1.20 |
| 등마찰 계수 | | |
| 날개형 펌프 시험(날개 및 고리의 총 마모량(mg)) | 48 | >250 |
| 파스론 펌프 시험(실린더 및 피스톤의 총 마모량(吻)) | 1.890 | 613 |

비교예 5는 여과성 시험, 가수분해 안정성 시험, 우레탄 동인 마찰 시험, 및 열 안정성 시험에서 충분한 성능을 나타내지 못하였으며, Cincinnati Milacron, Inc.사에 의한 작동유를 위한 P-68 표준 및 Denison 에 의한 16-0 표준을 콩과하지 못하였다. 또한, 다랑의 마모가 피스톤 펑프 시험에서 형성되었다. 비교에 6은 여과성 시험 및 우레탄 봉인 마찰 시험에서 충분한 성능을 나타낼 수 없었으며, Cincinnati Milacron, Inc.사에 의한 작동유를 위한 P-68 표준을 통과하지 못하였다.

비교에 7은 FZG 기어 시험 및 날개형 펌프 시험에서 충분한 성능을 나타낼 수 없었으며, 독일 표준 DINS1524 (파트 2) 및 Vickers에 의한 M-2950-S 표준을 통과하지 못하였다.

비교예 8은 산화 안정성 시험, 가수분해 안정성 시험 및 FZG 기어 시험에서 충분한 성능을 나타낼 수 없었으며, Denison에 의한 HF-0 표준 및 HF-1 표준, 독일 표준 DINS1524 (파트 2) 및 Vickers에 의한 M-2950-S 표준을 몽과하지 못하였다.

비교에 9는 산화 안정성 시험 및 가수분해 안정성 시험에서 Denison에 의한 HF-O 표준 및 HF-1 표준과. Vickers에 의한 M-2950-S 표준을 통과하지 못하였다.

비교에 10은 여과성 시험. FZG 기어 시험, 우레탄 동인 마찰 시험 및 날개형 펌프 시험에서 문제점을 수반 하였으며, 독일 표준 DIN51524 (파트 2) 및 Vickers에 의한 MS-2950-S 표준을 통과하지 못하였다.

표 1에 나타낸 조성물 및 표 4에 나타낸 결과로부터, 본 발명의 윤활유 조성물이 녹방지성, 구리 및 철에 있어서의 내부식성, 여과성, 열산회 안정성, 남개 및 피스톤 펌프에 있어서의 내마모성, 액압 실린뎌에 있어서의 마모성 및 기어 요소에 대한 하중 능력 면에서 탁월하여, 유압 조작용 오일로서 요구되는 모든 성능을 충족시키는 성능을 나타낸다는 것이 범확하다. 반면, 본 발명에서 필요한 성분이 결여되어 있는 경우 (비교예), 및 구매가능한 아면형 오일 및 비-아면형 오일의 경우에는, 내마모성 작동유로서 필요한 성능 중 한기지 이상이 매우 열등하며, 따라서, 소형화되고, 고속 및 고압에서 작동되며, 정교한 최근의 액 압 장치용 윤활유로 사용히기에는 문제가 있다.

발명의 효과

본 발명의 윤활유 조성물은. 소형화되고, 고속 및 고압에서 작동되며 정교한 최근의 액압 장치에서의 사용을 포함하여, 환경 및 안건성 면에서 아연 디알립다티오포스페이트를 함유하지 않으며, 윤활성, 내마모성, 여과성 및 녹방지성이 탁월하다. 이와 같이, 본 발명의 조성물은 Cincinnati Milacrom, Inc., Denison, Vickers, GM 및 DIN의 표준에 의해 정의되는 작동유에 있어서의 모든 다양한 요구 성능을 충족시키며, 또 한 여과성 및 우레탄 봉인 마찰성에서도 탁월한 성능을 나타낸다.

(57) 청구의 범위

청구함 1

하기를 함유하는 윤활유 조성물:

- (1) 윤활유의 기재 오일 100 중량부:
- (11) 마모방지제로서.
- (i) (a) 하기 화학식 1로 표시되는 포스포로티오네이트 0.05 내지 10 중량부. 및 (b) 하기 화학식 2a로 표시되는 인 화합물의 아민 영 0.01 내지 1.0 중량부. 및/또는
 - (ii) 하기 화학식 3a로 표시되는 다티오포스페이트 0.05 내지 10 중량부:
- (111) 꼭 방지제로서.
- (a) 하기 화학식 4a로 표시되는 쯀리알킬렌 폴리아민. 및 (b) 탄소수 4 내지 30의 카르복실산을 반응시킴으로서 수득되는 폴리알킬렌 폴리아미드 0.01 내지 1.0 중당부:

[화학식 1]

S=P(-0-R1)3

(식 충. R¹은 탄소수 1 대지 30의 알킬 및/또는 아릴기를 나타냄)

[화학식 2a]

X=P(-XR2)2XH

(식 중, X는 황 원자 및/또는 산소 원자를 나타내고: R^2 는 탄소수 2 내지 30의 알칠 및/또는 아릴기를 나타냄)

[화학식 3a]

S=P(-0-R^b)₂(-S-A')

(식 중, R^6 은 탄소수 1 내지 30의 알킬 및/또는 아립기를 나타내고, A'은 임의로 하나 이상의 산소 원자를 추가로 포함하는 탄화수소를 나타냄)

[화학식 4a]

R11 (R12) -N(R10-NH13)"H

(식 중. R¹⁰은 탄소수 1 내지 10의 알킬렌기를 나타내고: R¹¹, R¹² 및 R ¹⁸은 각각 독립적으로 수소 원자, 탄소수 1 내지 30의 압킬기 및/또는 탄소수 1 내지 30의 하드록사알킬기를 나타내고: ๓은 1 내지 10의 정수임).

청구항 2

제1항에 있어서.

- (11) 마모방지제가
 - (i) (a) 하기 화학식 1로 표시되는 포스포로티오네이트 0.05 내지 10 중담부: 및
 - (b) 하기 화학식 2b로 표시되는 1종 이상의 인 화합물의 아민염 0.01 내지 1.0 중량부, 및/또는
 - (ii) 하기 화학식 3b로 표시되는 디티오포스페이트 0.05 내지 10 중량부

이고:

(III) 녹방지제가 (a) 하기 화학식 4a로 표시되는 폴리알킬렌 폴리아민, 및 (b) 탄소수 4 내지 30의 카르 복실산을 반응시킴으로써 수득되는 폴리알킬렌 폴리아미드

인 것을 특징으로 하는 윤활유 조성물:

[화학식 1]

S=P(-0-R1)3

(식 중, R¹은 탄소수 1 내지 18의 알킬기 및/또는 탄소수 6 내지 15의 아릴기를 나타냄)

[화학식 2b]

 $[X=P(-XR^2)_2XH] \cdot [N(R^3R^4R^5)]$

[식 중, X는 황 원자 또는 산소 원자를 나타내며, 여기서, X로 표시되는 적어도 2 내지 4개의 원자는 산소 원자이며, 다른 것은 황 원자일 수 있고: R^2 는 탄소수 2 내지 30의 알킬기를 나타내고: R^3 , R^4 및 R^5 는 각 독립적으로 수소 원자, 탄소수 1 내지 30의 알킬기 또는 1 내지 5물의 알킬렌 옥사이드기로부터 선택됨]

[화학식 3b]

S=P(-0-R⁶)₂(-A)

[식 중, R^8 은 탄소수 6 내지 12의 아릴기 또는 탄소수 1 내지 30의 알킬기를 나타내고: A는 하기 식:

SR7:

S-C,H,,C(0) 088: 또는

S-C,H2,CH[C(0)OR⁸]CH2C(0)OR⁸

(식 중, \mathbf{R}^7 , \mathbf{R}^8 및 \mathbf{R}^8 는 각각 독립적으로 탄소수 1 내지 30의 알칼기로부터 선택된 기를 나타내고: \mathbf{n} 은 0 내지 10의 정수임)

의 기로부터 독립적으로 선택된 기쁨 나타냄]

[화학식 4a]

R11 (R12) -N(R10-NR13) H

(식 중, R¹⁰은 탄소수 1 내지 10의 알킬렌기를 나타내고: R¹¹, R¹² 및 R ¹³은 각각 독립적으로 수소 원자, 탄 소수 1 내지 10의 알킬기 및/또는 탄소수 1 내지 10의 히드록시알킬기를 나타내고: ≈은 1 내지 10의 정수 임).

청구항 3

제2항에 있어서.

- (11) 마모방지제가
 - (i) (a) 하기 화학식 1로 표시되는 포스포로타오네이트 0.05 내지 10 중량부. 및
- (b) 하기 화학식 2b로 표시되는 산성 인산 예스테르의 아민염 또는 산성 타오포스포르산 예스테르의 아민염으로부터 선택되는 1종 이상의 아민염 0.01 내지 1.0 중량부, 및/또는
 - (ii) 하기 화학식 3b로 표시되는 디티오포스페이트 0.05 내지 10 중량부

이고:

(III) 녹방지제가 (a) 하기 화학식 4a로 표시되는 폴리알킬렌 폴리아민, 및 (b) 탄소수 12 내지 30의 카르

17-15

복실산을 반응시킴으로써 수득되는 폴리알칼렌 폴리아미드

인 것을 특징으로 하는 윤활유 조성물:

[화학식 1]

S=P(-0-R')3

(식 중, H¹은 탄소수 4 내지 18의 알킬기 및/또는 탄소수 6 내지 15의 아릴기를 나타냄)

[화학식 2b]

 $[X=P(-XR^2)_2XH] \cdot [N(R^3R^4R^5)]$

[식 중. X는 황 원자 또는 산소 원자를 나타내며, 여기서, X로 표시되는 적어도 2 내지 4개의 원자는 산소 원자이며, 다른 것은 황 원자일 수 있고: R^2 는 탄소수 2 내지 30의 알킬기를 나타내고: R^3 , R^4 및 R^5 는 각 직접적으로 수소 원자, 탄소수 1 내지 30의 알킬기 또는 1 내지 5물의 알킬렌 옥사이드기로부터 선택됨]

[화학식 3b]

S=P(-0-R⁶)₂(-A)

[식 중, R⁵은 탄소수 1 내지 8의 알킬기를 나타내고: A는 하기 식:

SR⁷:

S-C,H_{2n}C(0) 0R⁸: 또는

 $S-C_{1}H_{2}CH[C(0)OR^{0}]CH_{2}C(0)OR^{0}$

(식 중. f⁷, f⁸ 및 f⁹는 각각 독립적으로 탄소수 1 내지 8의 일킬기로부터 선택된 기출 나타내고: n은 0 내 지 10의 정수임)

의 기로부터 독립적으로 선택된 기를 나타내며: n은 0 내지 10의 정수임].

[화학식 4a]

R11(R12)-N(R10-NR13),H

(식 중. R^{10} 은 탄소수 2 내지 6의 알킬렌기를 나타내고: R^{11} , R^{12} 및 R^{-13} 은 각각 독립적으로 수소 원자 및/또는 탄소수 1 내지 10의 알킬기를 나타내고: m은 1 내지 10의 정수임).

정구항 4

제1항에 있어서.

- (11) 마모방자제가
 - (i) (a) 하기 화학식 1로 표시되는 포스포로티오네이트로부터 선택된 포스포로티오네이트: 및
- (b) 하기 화학식 2b로 표시되는 산성 인산 예스테르의 아민염 또는 산성 타오포스포르산 예스테르의 아민염으로부터 선택된 1종 이상의 아민염 0.01 내지 1.0 중량부: 및/또는
 - (ii) 하기 화학식 3b로 표시되는 트리알칼 디티오포스페이트 0.05 내지 10 중량부

`01⊅:

(III) 녹방지제가 (a) 하기 화학식 4b로 표시되는 쯭리알킬렌 쯭리아민. 및 (b) 탄소수 12 내지 30의 포화 모노카르복실산 또는 탄소수 18 내지 24의 불포화 모노카르복실산으로부터 선택된 1종 이상의 카르복실산 을 반응시킴으로써 수독되는 쫕리알킬렌 쫄리아미드

인 것을 목장으로 하는 윤활유 조성물:

[화학식 1]

S=P(-0-R')3

(식 중. H¹은 탄소수 4 내지 18의 포화 알킬기 및/또는 탄소수 6 내지 15의 아릴기를 나타냄)

(화학식 2b)

 $[X=P(-XR^2)_2XH] \cdot [N(R^3R^4R^5)]$

[식 중, X는 황 원자 또는 산소 원자로부터 선택되는 원자이며, 여기서, X로 표시되는 적어도 2 내지 4개의 원자는 산소 원자이며, 다른 것은 황 원자일 수 있고: R^2 는 탄소수 2 내지 30의 알킬기를 나타내고: R^3 은 탄소수 1 내지 30의 알킬기를 나타내고: R^4 및 R^5 는 각각 독립적으로 수소 원자, 탄소수 1 내지 30의

알묍기 또는 1 내지 5물의 예탈렌 옥사이드기로부터 선택되는 기를 나타냄]

S=P(-0-R⁶)₂(-A)

[식 중, A는 하기 식:

SR':

S-C,H₂₁C(0)0R⁸: 또는

S-C,H₂,CH[C(0)08⁸]CH₂C(0)08⁹

의 기로부터 독립적으로 선택된 기출 나타내고: R⁸. R⁷. R⁸ 및 R⁹는 각각 독립적으로 탄소수 1 내지 8의 알 킬기로부터 선택된 기출 나타내고: n은 0 내지 6의 정수임]

[화학식 4b]

H₂N-(R¹⁰-NH),H

(식 중, R¹⁰은 탄소수 2 내지 4의 알킬렌기를 나타내고: 때은 2 내지 6의 정수임).

청구함 5

제1항 내지 제4항 중 어느 한 항에 있어서, 화학식 25로 표시되는 산성 인산 에스테르의 이민염 및 산성 티오포스포르산 에스테르의 아민염에 있어서, R^2 가 탄소수 4 내지 18의 알킬기를 나타내고: R^3 이 탄소수 4 내지 18의 알킬기를 나타내고: R^4 및 R^5 가 각각 독립적으로 수소 원자, 탄소수 1 내지 18의 알킬기, 및 1 내지 5몸의 에틸렌 옥사이드기로 구성된 군으로부터 선택되는 것을 특징으로 하는 윤활유 조성물.

점구항 6

제5항에 있어서, 화학식 25로 표시되는 산성 인산 예스테르의 아민염 및 산성 티오포스포르산 예스테르의 아민염에 있어서, R²가 분지 알킬기를 나타내는 것을 특징으로 하는 유활유 조성물.

청구항 7

제1항 내지 제6항 중 어느 한 항에 있어서. 화학식 4a 또는 4b로 표시되는 상기 쫍리알킬렌 쫍리아민과 반응하는 상기 모노카르복실산이 지방쪽 모노카르복실산의 혼합물이고. 상기 혼합물은 지방쪽 기가 탄소수 12 내자 24의 포화 직쇄 알킬기인 지방쪽 모노카르복실산의 혼합물이고. 상기 혼합물은 지방쪽 기가 탄소수 12 내자 24의 포화 직쇄 알킬기인 지방쪽 모노카르복실산의 본합기인 지방쪽 모노카르복실산의 본합기인 지방쪽 모노카르복실산의 혼합물: 및 지방쪽 기가 탄소수 18 내지 24의 물포화 직쇄 알킬기인 지 방쪽 모노카르복실산, 및 지방쪽 기가 탄소수 12 내지 30의 포화 분지 알킬기인 지방쪽 모노카르복실산의 혼합물로 구성된 군으로부터 독립적으로 선택되는 것을 특징으로 하는 윤활유 조성물.

청구항 8

제1항 내지 제7항 중 어느 한 함에 있어서, 녹방지 시험시에 녹을 생성하지 않으며: 열인점성 시험시에 형성되는 슬러지가 25 mg/100 ml 이하이고, 산화 안정성 시험시에 구리의 부식량이 50 mg 이하이며, 가수분 해 안정성 시험시에 구리판의 중량 손실이 0.2 mg/cm² 이하이고, 가수분해 안정성 시험시에 수상의 산가가 4 mgKOH 이하이고, FZG 기어 시험시에 사장 (seizing) 형성 하중의 등급이 10 등급 이상이고, 비커스 (Vickers) 35 VO25A 날개형 펌프 시험시에 아모랑이 90 mg 이하인 성능을 나타내고: 피스톤 펌프 상에서 윤활 성능이 탁월하고: 데니슨 (Denison) 표준 HF-0 및 HF-1, 신시내티 밀라크론 (Cincinnati Milacron) 표준 P-68, P-69 및 P-70, 그리고 GM (General Motors)의 LHO3-1-94를 통과하는 성능을 가지고: 우리탄 명언 이항 사업시에 0.8 이하의 동이한 개수를 커지고: 물 및 알칼리 토금속면 함유 윤활유의 포함시에 탁월한 여과성을 나타내는 것을 특징으로 하는 윤활유 조성물.

청구항 9

제1항 내지 제8항 중 어느 한 항에 따른 윤활유 조성물의 유압조작, 기어, 터빈 및/또는 베어링에서의 용도.